



Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes, und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

(57) Zusammenfassung: Zur Umsetzung einer analogen Spannung (V_i) in einen arithmetischen, vorzugsweise einen digitalen Wert wird die analoge Spannung (V_i) an einen Abtast- und Haltekondensator (CS) gelegt, der in mehreren Schritten von mindestens einem Entladekondensator (C_1, \dots, C_N) bis auf eine vorgebbare Referenzspannung (V_{REF4}) entladen wird. Aus der Anzahl der Entladeschritte, die in einem exponentiellen Zusammenhang zur analogen Spannung (V_i) steht, wird mittels einer Exponentialfunktion der arithmetische, vorzugsweise der digitale Wert der analogen Spannung (V_i) berechnet. Ein Analog-Digital-Wandler zur Durchführung dieses Verfahrens zeichnet sich durch einfachen Aufbau und geringe Verlustleistung aus.

Beschreibung

Verfahren und Analog-Digital-Wandler zur Umsetzung einer analogen Spannung in einen arithmetischen Wert

5

Die Erfindung betrifft ein Verfahren sowie einen Analog-Digital-Wandler mit einem Abtast- und Halteglied aus einem steuerbaren Schalter und einem Abtast- und Haltekondensator zur Umsetzung einer analogen Spannung in einen arithmetischen Wert.

10

Verfahren und Analog-Digital-Wandler zur Umsetzung einer analogen Spannung in einen digitalen Wert sind beispielsweise in U. Tietze, Ch. Schenk Halbleiterschaltungstechnik, 10. Auflage, Springer Verlag, Berlin, Heidelberg, New York, 1993, auf Seite 769 bis 790 beschrieben.

15

Die bekannten Verfahren zur Umsetzung einer analogen Spannung in einen digitalen Wert lassen sich in das Parallelverfahren, das Wägeverfahren und das Zählverfahren einteilen.

20

Das Parallelverfahren sieht vor, die analoge Eingangsspannung mit mehreren Referenzspannungen zu vergleichen, um festzustellen, zwischen welchen beiden benachbarten Referenzspannungen die Eingangsspannung liegt. Das Parallelverfahren erfordert wegen seiner zahlreichen Vergleiche, deren Anzahl der Anzahl der Referenzspannungen entspricht, einen hohen schaltungstechnischen Aufwand.

25

Beim Wägeverfahren wird die analoge Ausgangsspannung eines Digital-Analog-Wandlers, der von einem Register nach der sukzessiven Approximation mit Zahlenwerten beaufschlagt wird, in einem Vergleicher mit der in einen digitalen Wert umzusetzenden analogen Eingangsspannung verglichen. Auf diese Weise wird der digitale Wert der analogen Eingangsspannung mit dem MSB beginnend Bit für Bit bis zum LSB ermittelt. Als Nachteil des Wägeverfahrens ist der hohe Schaltungsaufwand zu nennen,

30
35

denn obwohl es sich um ein Verfahren zur Analog-Digital-Umsetzung bzw. um einen Analog-Digital-Wandler handelt, ist ein Digital-Analog-Wandler erforderlich.

5 Auch eine Variante des Zählverfahrens sieht einen Digital-Analog-Wandler vor, der von einem Vorwärts-Rückwärts-Zähler angesteuert wird. Der Vorwärts-Rückwärts-Zähler kann von 0 an
10 aufwärts oder vom Höchststand an abwärts zählen. Die analoge Ausgangsspannung des Digital-Analog-Wandlers, die vom Zählerstand des Vorwärts-Rückwärts-Zählers bestimmt wird, wird in einem Vergleichler mit der umzusetzenden analogen Eingangsspannung verglichen.

15 Es sind noch weitere Zählverfahren bekannt, die jedoch ohne einen Digital-Analog-Wandler arbeiten.

Das Zählverfahren zeichnet sich unter den bekannten Verfahren zur Umsetzung einer analogen Eingangsspannung in einen digitalen Wert durch den geringsten Schaltungsaufwand aus, ist
20 aber mit dem Nachteil der längsten Umsetzdauer behaftet.

Ferner ist aus EP 0 316 616 A2 ein Verfahren zum Umsetzen einer analogen Spannung in einen arithmetischen Wert bekannt, bei dem die analoge Spannung an einen Abtast- und Haltekon-
25 densator gelegt wird, der mit einem steuerbaren Schalter und einem Vergleichler verbunden ist.

Es ist Aufgabe der Erfindung, ein Verfahren und einen Analog-Digital-Wandler zur Umsetzung einer analogen Spannung in ei-
30 nen arithmetischen, insbesondere einen digitalen Wert so zu gestalten, dass sich der erfindungsgemäße Analog-Digital-Wandler durch einfachen Aufbau und niedrige Verlustleistung auszeichnet.

35 Verfahrensmäßig wird diese Aufgabe mit den im Anspruch 1 angegebenen Merkmalen dadurch gelöst, dass die analoge Spannung an einen Abtast- und Haltekondensator gelegt wird, der in

mehreren Schritten von einem Entladekondensator oder mehreren Entladekondensatoren bis auf eine vorgebbare Referenzspannung entladen wird, und dass aus der Anzahl der Entladeschritte, die in einem exponentiellen Zusammenhang zur analogen Spannung steht, mittels einer Exponentialfunktion der arithmetische Wert der analogen Spannung berechnet wird.

Vorrichtungsmäßig wird diese Aufgabe mit einem Analog-Digital-Wandler gemäß Anspruch 9 dadurch gelöst, dass der erste Anschluss des Abtast- und Haltekondensators mit dem Ausgang eines ersten steuerbaren Schalters, an dessen Eingang die analoge Spannung liegt, mit dem Eingang eines zweiten steuerbaren Schalters und mit dem ersten Eingang eines Vergleichers verbunden ist, an dessen zweitem Eingang eine erste Referenzspannung liegt, dass der zweite Anschluss des Abtast- und Haltekondensators mit dem Ausgang eines dritten steuerbaren Schalters verbunden ist, an dessen Eingang eine zweite Referenzspannung liegt, dass der Ausgang des zweiten steuerbaren Schalters mit dem ersten Anschluss eines ersten Entladekondensators verbunden ist, der von einem vierten steuerbaren Schalter überbrückt ist und an dessen zweitem Anschluss eine dritte Referenzspannung liegt, dass der zweite steuerbare Schalter, der erste Entladekondensator und der vierte steuerbare Schalter eine Entladestufe bilden, dass je ein Taktausgang eines Taktgenerators mit dem Steuereingang je eines der steuerbaren Schalter verbunden ist und dass der Ausgang des Vergleichers mit dem Zähleingang eines Zählers verbunden ist, dessen Ausgang mit einer Recheneinheit verbunden ist, an deren Ausgang bzw. an deren Ausgängen der arithmetische Wert der analogen Spannung abnehmbar ist.

Das erfindungsgemäße Verfahren sieht vor, die analoge in einen arithmetischen Wert umzusetzende Spannung an einen Abtast- und Haltekondensator zu legen. Mittels eines Entladekondensators oder mittels mehrerer Entladekondensatoren wird der Abtast- und Haltekondensator in mehreren Entladeschritten so lange entladen, bis die Spannung an ihm auf eine vorgebbare

re Referenzspannung gesunken ist, die vorzugsweise zu 0 V gewählt ist. Nach jedem Entladeschritt wird der Entladekondensator entladen, um erneut Ladung vom Abtast- und Haltekondensator entnehmen zu können. Der Abtast- und Haltekondensator wird daher bei jedem Entladeschritt um eine bestimmte Ladungsmenge entladen.

Die Anzahl der Entladeschritte, die zum Beispiel mittels eines Zählers bestimmt wird, ist ein Maß für die analoge Spannung, auf die der Abtast- und Haltekondensator geladen wurde. Zwischen der analogen Spannung am Abtast- und Haltekondensator und der Anzahl der erforderlichen Entladeschritte besteht ein exponentieller Zusammenhang. Aus der Anzahl der Entladeschritte wird mittels einer Exponentialfunktion die analoge Spannung am Abtast- und Haltekondensator berechnet.

Die Entladung des Abtast- und Haltekondensators kann mittels eines Entladekondensators in mehreren Schritten durchgeführt werden. Es kann aber auch für jeden Entladeschritt ein Entladekondensator vorgesehen sein. Der Einsatz mehrerer Entladekondensatoren ist dann vorteilhaft, wenn der erfindungsgemäße Analog-Digital-Wandler als integrierter Baustein realisiert ist, wofür er besonders gut geeignet ist. Bei einer Realisierung als integrierter Schaltkreis kann der Entladekondensator sehr klein ausfallen. Um statistische Streuungen zu kompensieren, ist es dann vorteilhaft, mehrere Entladekondensatoren vorzusehen. Die Entladekondensatoren für die einzelnen Entladeschritte werden nach einem Algorithmus ausgesucht, der Fehler infolge statistischer Streuungen weitgehend kompensiert. Beispielsweise kann hierfür ein sogenannter "Averaging" oder ein sogenannter "Dynamic element matching-Algorithmus" vorgesehen sein.

Wie bereits erwähnt kann der arithmetische Wert der analogen Spannung am Abtast- und Haltekondensator mittels einer Exponentialfunktion berechnet werden. Anstelle jedoch eine Rechenoperation durchzuführen, ist es auch möglich, eine soge-

nannte Lookup-Tabelle vorzusehen, in welcher der Zusammenhang zwischen der analogen Spannung am Abtast- und Haltekondensator und dem Zählerstand abgelegt ist. In dieser Lookup-Tabelle ist für jeden Zählerstand die zugehörige analoge Spannung gespeichert.

Die schaltungstechnische Realisierung des erfindungsgemäßen Verfahrens wird anhand der in den Figuren gezeigten erfindungsgemäßen Analog-Digital-Wandler näher beschrieben und erläutert.

In der Zeichnung zeigen:

Figur 1 ein erstes Ausführungsbeispiel eines erfindungsgemäßen Analog-Digital-Wandlers mit besonders einfachem Aufbau,

Figur 2 das Steuerimpulsdiagramm des ersten Ausführungsbeispiels,

Figur 3 ein zweites Ausführungsbeispiel eines erfindungsgemäßen Analog-Digital-Wandlers mit mehreren Entladekondensatoren und

Figur 4 eine Lookup-Tabelle.

Bei dem in der Figur 1 abgebildeten ersten Ausführungsbeispiels eines erfindungsgemäßen Analog-Digital-Wandlers ist der erste Anschluss des Abtast- und Haltekondensators CS mit dem Ausgang eines steuerbaren Schalters S1, an dessen Eingang die analoge Spannung V_i liegt, mit dem Eingang eines steuerbaren Schalters S3 und mit dem ersten Eingang eines Vergleichers VL verbunden. Am zweiten Eingang des Vergleichers VL liegt eine Referenzspannung V_{REF4} , die beispielsweise zu 0 V gewählt ist. Der zweite Anschluss des Abtast- und Haltekondensators CS ist mit dem Ausgang eines weiteren steuerbaren Schalters S1 verbunden, an dessen Eingang eine Referenzspan-

nung VREF1 liegt. Der Ausgang eines steuerbaren Schalters S3 ist mit dem ersten Anschluss eines Entladekondensators C1 verbunden, der von einem steuerbaren Schalter S4 überbrückt ist und an dessen zweitem Anschluss eine Referenzspannung VREF3 liegt. Der Ausgang des Vergleichers VL ist mit dem Zähler Z verbunden, dessen Ausgang mit einer Recheneinheit D verbunden ist. Am Ausgang bzw. an den Ausgängen der Recheneinheit D ist der arithmetische Wert der analogen Spannung V_i abnehmbar.

10

Der Schaltungsteil aus den steuerbaren Schaltern S3 und S4 sowie dem Entladekondensator C1 stellen eine Entladestufe dar. Parallel zum steuerbaren Schalter S1, an dem die Referenzspannung VREF1 liegt, kann ein weiterer steuerbarer Schalter S2 parallel liegen, an dem eine Referenzspannung VREF2 liegt. Die beiden Referenzspannungen VREF1 und VREF2 können zum Beispiel gleich groß und zu 0 V gewählt sein. Die Referenzspannung VREF3 am Entladekondensator C1 ist beispielsweise zu -1 V gewählt.

20

Der Taktausgang 1 eines Taktgenerators CL ist mit den Steuereingängen der steuerbaren Schalter S1, der Taktausgang 2 mit dem Steuereingang des steuerbaren Schalters S2, der Taktausgang 3 mit dem Steuereingang des steuerbaren Schalters S3, der Taktausgang 4 mit dem Steuereingang des steuerbaren Schalters S4 und der Taktausgang T mit dem Takteingang des Vergleichers VL und des Zählers Z verbunden.

Zu Beginn des erfindungsgemäßen Verfahrens sind die beiden steuerbaren Schalter S1 geschlossen, damit der Abtast- und Haltekondensator CS auf die analoge Spannung V_i aufgeladen wird, während gleichzeitig der steuerbare Schalter S3 geöffnet und der steuerbare Schalter S4 geschlossen ist, um den Entladekondensator C1 zu entladen. Im nächsten Verfahrensschritt werden die steuerbaren Schalter S1 und S4 geöffnet, der steuerbare Schalter S3 dagegen geschlossen, damit der Entladekondensator C1 Ladung vom Abtast- und Haltekondensator

CS übernehmen kann. Die am Abtast- und Haltekondensator CS verbleibende Spannung wird im Vergleich VL mit der Referenzspannung VREF4 verglichen. Ist die Restspannung am Abtast- und Haltekondensator CS größer als die Referenzspannung VREF4, wird ein neuer Entladeschritt durchgeführt.

Hierzu wird der steuerbare Schalter S3 geöffnet, während der steuerbare Schalter S4 geschlossen wird, um den Entladekondensator C1 zu entladen. Die steuerbaren Schalter S1 bleiben weiterhin geöffnet. Nach Entladung des Entladekondensators C1 wird der steuerbare Schalter S4 geöffnet, der steuerbare Schalter S3 dagegen geschlossen, um die restliche Spannung am Abtast- und Haltekondensator CS abzugreifen. Daraufhin wird der steuerbare Schalter S3 wieder geöffnet und der steuerbare Schalter S4 wieder geschlossen. Die Entladungsschritte, die vom Zähler Z gezählt werden, werden so lange fortgesetzt, bis der Vergleich VL feststellt, dass die Spannung am Abtast- und Haltekondensator kleiner oder gleich der Referenzspannung VREF4 ist. Der Zähler Z gibt dann seinen Zählerstand an die Recheneinheit D ab, die mittels einer Exponentialfunktion aus dem Zählerstand den arithmetischen Wert der Spannung V_i am Abtast- und Haltekondensator CS berechnet. Vorzugsweise berechnet die Recheneinheit D den digitalen Wert, so dass an den Ausgängen der Recheneinheit D die Bits des digitalen Wertes, vom LSB bis zum MSB, abnehmbar sind. Die steuerbaren Schalter S1, S2, S3 und S4 sowie der Vergleich VL und der Zähler Z werden vom Taktgenerator CL gesteuert bzw. getaktet.

In der Figur 2 sind die Taktimpulse gezeigt, die der Taktgenerator CL an seinen Taktausgängen 1, 2, 3 und 4 abgibt. Der Takt am Taktausgang 1 taktet die steuerbaren Schalter S1, der Takt am Taktausgang 2 taktet den steuerbaren Schalter S2, der Takt am Taktausgang 3 den steuerbaren Schalter S3 und der Takt am Taktausgang 4 den steuerbaren Schalter S4. Die steuerbaren Schalter S1 werden gleichzeitig geöffnet und geschlossen.

In der Figur 3 ist ein erfindungsgemäßer Analog-Digital-Wandler mit N Entladestufen E_1 bis E_N gezeigt. Jede Entladestufe E_i ist aus einer Reihenschaltung bestehend aus einem steuerbaren Schalter S_{3i} und einem Entladekondensator C_i aufgebaut, der von einem steuerbaren Schalter S_{4i} überbrückt ist. Die einzelnen Entladestufen E_1 bis E_N sind parallel geschaltet. Für jeden Entladeschritt ist eine Entladestufe vorgesehen.

- 10 Besonders vorteilhaft ist es, einen Funktionsgenerator F vorzusehen, dessen Ausgang mit dem Steuereingang des Taktgenerators CL verbunden ist. Der Funktionsgenerator F bestimmt nach einem Algorithmus die Reihenfolge des Einsatzes der N Entladekondensatoren C_1 bis C_N . Diese Reihenfolge kann zum Beispiel nach dem sogenannten "Averaging" oder nach dem sogenannten "Dynamic element matching-Algorithmus" bestimmt werden. Diese Maßnahme hat den Vorteil, dass die statistischen Streuungen der Entladekondensatoren C_1 bis C_N , die zu Fehlern beim Umsetzen der analogen Spannung in einen arithmetischen Wert führen, weitgehend kompensiert werden. Am Taktgenerator CL ist für jeden steuerbaren Schalter S_1 , S_2 , S_{31} bis S_{3N} sowie S_{41} bis S_{4N} je ein Taktausgang 1, 2, 31 bis 3N sowie 41 bis 4N vorgesehen.
- 25 In der Figur 4 ist eine sogenannte Lookup-Tabelle dargestellt, welche den Zusammenhang des Zählerstandes des Zählers Z mit der analogen Spannung V_i am Abtast- und Haltekondensator CS wiedergibt. Anstatt aus dem Zählerstand mittels einer Exponentialfunktion den arithmetischen Wert der analogen Spannung V_i zu berechnen, kann der arithmetische Wert auch aus der Lookup-Tabelle entnommen werden.

Vorzugsweise wird der digitale Wert der analogen Spannung V_i bestimmt. Der erfindungsgemäße Analog-Digital-Wandler ist besonders gut zur Integration geeignet. Gegenüber bekannten Analog-Digital-Wandlern zeichnet sich der erfindungsgemäße Analog-Digital-Wandler durch den ersten Vorteil eines sehr

9

einfachen Aufbaus und den zweiten Vorteil einer niedrigen Verlustleistung aus. Er lässt sich überall dort vorteilhaft einsetzen, wo ein Analog-Digital-Wandler benötigt wird.

5

Patentansprüche

1. Verfahren zur Umsetzung einer analogen Spannung (V_i) in einen arithmetischen Wert,
 - 5 • bei dem die analoge Spannung (V_i) an einen Abtast- und Haltekondensator (CS) gelegt wird, der in mehreren Schritten von einem Entladekondensator oder mehreren Entladekondensatoren (C_1, \dots, C_N) bis auf eine vorgebbare Referenzspannung (V_{REF4}) entladen wird, und
 - 10 • bei dem aus der Anzahl der Entladeschritte die in einem exponentiellen Zusammenhang zur analogen Spannung (V_i) steht, mittels einer Exponentialfunktion der arithmetische Wert der analogen Spannung berechnet wird.
- 15 2. Verfahren nach Anspruch 1,
bei dem der digitale Wert der analogen Spannung (V_i) berechnet wird.
3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2,
 - 20 bei dem für jeden Entladeschritt ein Entladekondensator (C_1, \dots, C_N) vorgesehen ist.
4. Verfahren nach Anspruch 3,
bei dem der jeweils für einen Entladevorgang vorgesehene Ent-
 - 25 ladekondensator (C_1, \dots, C_N) nach einem Algorithmus ausgewählt wird.
5. Verfahren nach Anspruch 1, 2, 3 oder 4,
bei dem bei jedem Entladevorgang der Zählerstand eines Zähler-
 - 30 lers (Z) um 1 inkrementiert wird.
6. Verfahren nach Anspruch 1, 2, 3, 4 oder 5,
bei dem nach jedem Entladevorgang die analoge Spannung (V_i) am Abtast- und Haltekondensator (CS) von einem Vergleich-
 - 35 er (VL) mit der vorgebbaren Referenzspannung (V_{REF4}) verglichen wird.

7. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6,
bei dem die vorgebbare Referenzspannung (VREF4) zu 0 V gewählt wird.

5 8. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 7,
bei dem der arithmetische Wert der analogen Spannung (V_i) am
Abtast- und Haltekondensator (CS) aus einer sogenannten Look-
kup-Tabelle entnommen wird, in welcher der Zusammenhang zwischen
10 der analogen Spannung (V_i) und dem Zählerstand abgelegt
ist.

9. Analog-Digital-Wandler mit einem Abtast- und Haltekondensator (CS) zur Umsetzung einer analogen Spannung (V_i) in einen arithmetischen Wert,

- 15 • bei dem der erste Anschluss des Abtast- und Haltekondensators CS mit dem Ausgang eines ersten steuerbaren Schalters (S1), an dessen Eingang die analoge Spannung (V_i) liegt, mit dem Eingang eines zweiten steuerbaren Schalters (S3) und mit dem ersten Eingang eines Vergleichers (VL) verbunden ist, an dessen zweitem Eingang eine
20 ersten Referenzspannung (VREF4) liegt,
- bei dem der zweite Anschluss des Abtast- und Haltekondensators (CS) mit dem Ausgang eines dritten steuerbaren Schalters (S1) verbunden ist, an dessen Eingang eine
25 zweite Referenzspannung (VREF1) liegt,
- bei dem der Ausgang des zweiten steuerbaren Schalters (S3) mit dem ersten Anschluss eines ersten Entladekondensators (C1) verbunden ist, der von einem vierten steuerbaren Schalter (S4) überbrückt ist und an dessen
30 zweitem Anschluss eine dritte Referenzspannung (VREF3) liegt,
- bei dem der zweite und der vierte steuerbare Schalter (S3, S4) und der erste Entladekondensator (C1) eine erste Entladestufe (E1) bilden,
- 35 • bei dem je ein Taktausgang (1, 3, 4) eines Taktgenerators (CL) mit dem Steuereingang je eines der steuerbaren Schalter (S1, S3, S4) verbunden ist,

- bei dem der Ausgang des Vergleichers (VL) mit dem Zähl-
eingang eines Zählers (Z) verbunden ist, dessen Ausgang
mit einer Recheneinheit (D) verbunden ist, an deren Aus-
gang bzw. an deren Ausgängen der arithmetische Wert
5 (LSB, MSB) der analogen Spannung (V_i) abnehmbar ist, und
 - bei dem ein Taktausgang (T) des Taktgenerators (CL) mit
dem Takteingang des Vergleichers (VL) und des Zählers
(Z) verbunden ist.
- 10 10. Analog-Digital-Wandler nach Anspruch 9,
bei dem der zweite Anschluss des Abtast- und Haltekondensa-
tors (CS) mit dem zweiten Anschluss des ersten Entladekonden-
sators (C1) verbunden ist.
- 15 11. Analog-Digital-Wandler nach Anspruch 9 oder 10,
bei dem der zweite Anschluss des Abtast- und Haltekondensa-
tors (CS) mit dem Ausgang eines fünften steuerbaren Schalters
(S2) verbunden ist, an dessen Eingang eine vierte Referenz-
spannung (V_{REF2}) liegt, und dessen Steuerausgang mit einem
20 Taktausgang (2) des Taktgenerators (CL) verbunden ist.
12. Analog-Digital-Wandler nach einem der Ansprüche 9 bis 11,
bei dem N Entladestufen ($E_1, \dots E_N$) mit N zweiten Schaltern
(S31, ... S3N), mit N vierten steuerbaren Schaltern (S41, ...
25 S4N) sowie N Entladekondensatoren ($C_1, \dots C_N$) parallel ge-
schaltet sind.
13. Analog-Digital-Wandler nach Anspruch 12,
bei dem der Ausgang eines Funktionsgenerators (F) mit dem
30 Steuereingang des Taktgenerators (CL) verbunden ist.
14. Analog-Digital-Wandler nach einem der Ansprüche 9 bis 13,
bei dem die zweite und die vierte Referenzspannung (V_{REF1} ,
 V_{REF2}) gleich groß gewählt sind.
- 35 15. Analog-Digital-Wandler nach einem der Ansprüche 9 bis 14,
bei dem die erste, die zweite und die vierte Referenzspannung

13

(VREF4, VREF1, VREF2) zu 0 V und die dritte Referenzspannung (VREF3) zu -1 V gewählt sind.

16. Analog-Digital-Wandler nach einem der Ansprüche 9 bis 15,
5 bei dem der Analog-Digital-Wandler als integrierter Schaltkreis realisiert ist.

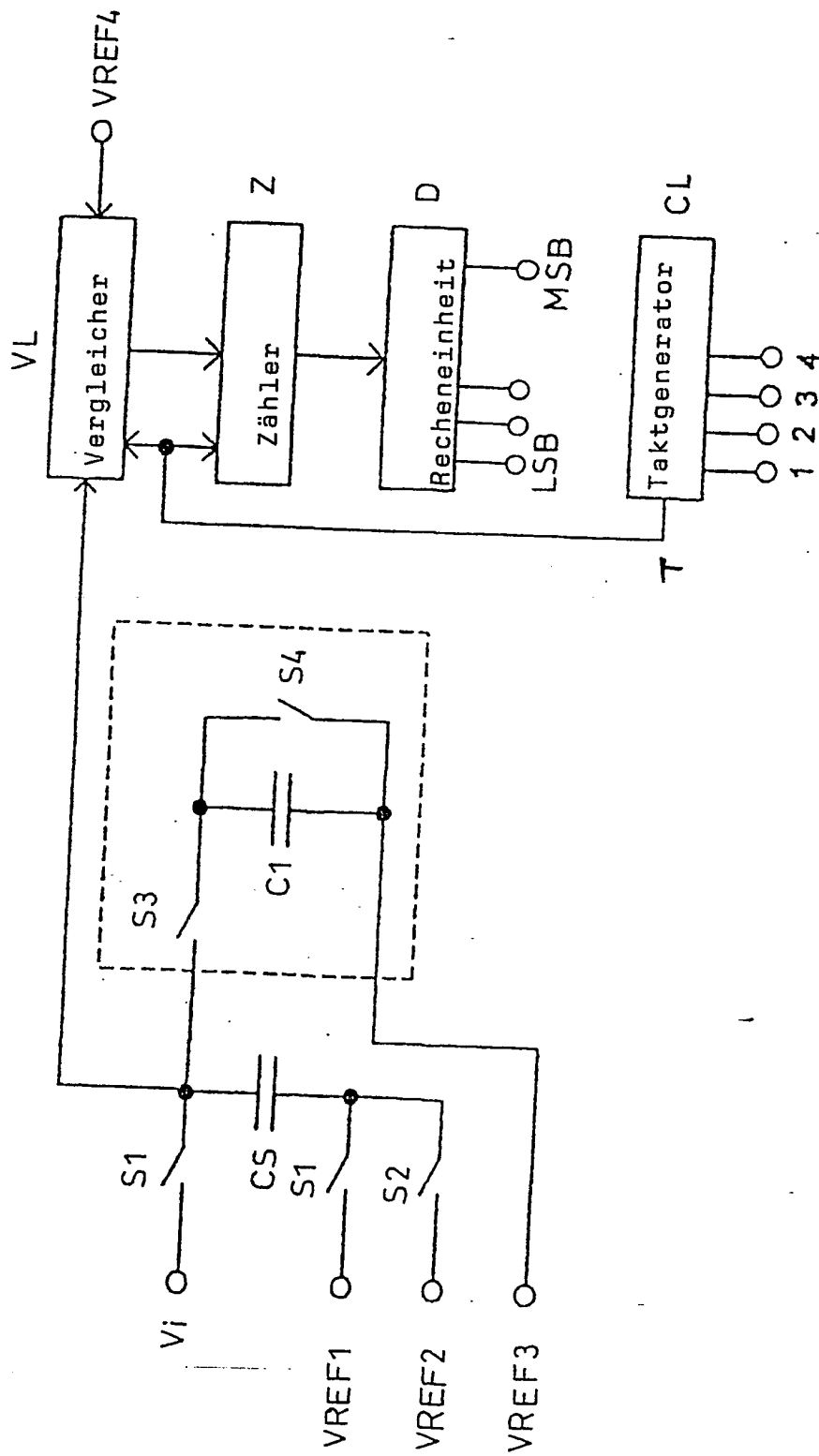


Fig.1

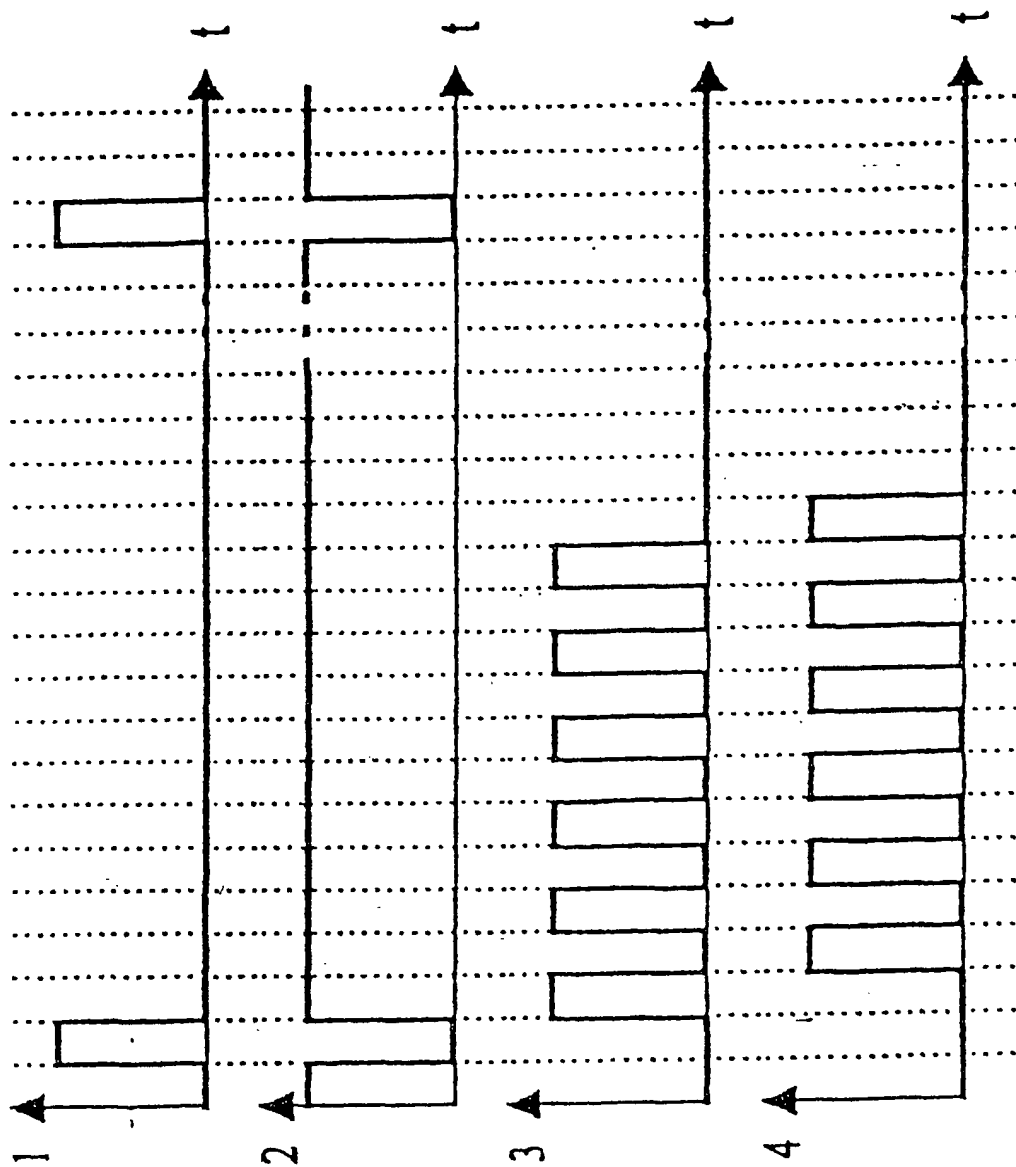


Fig.2

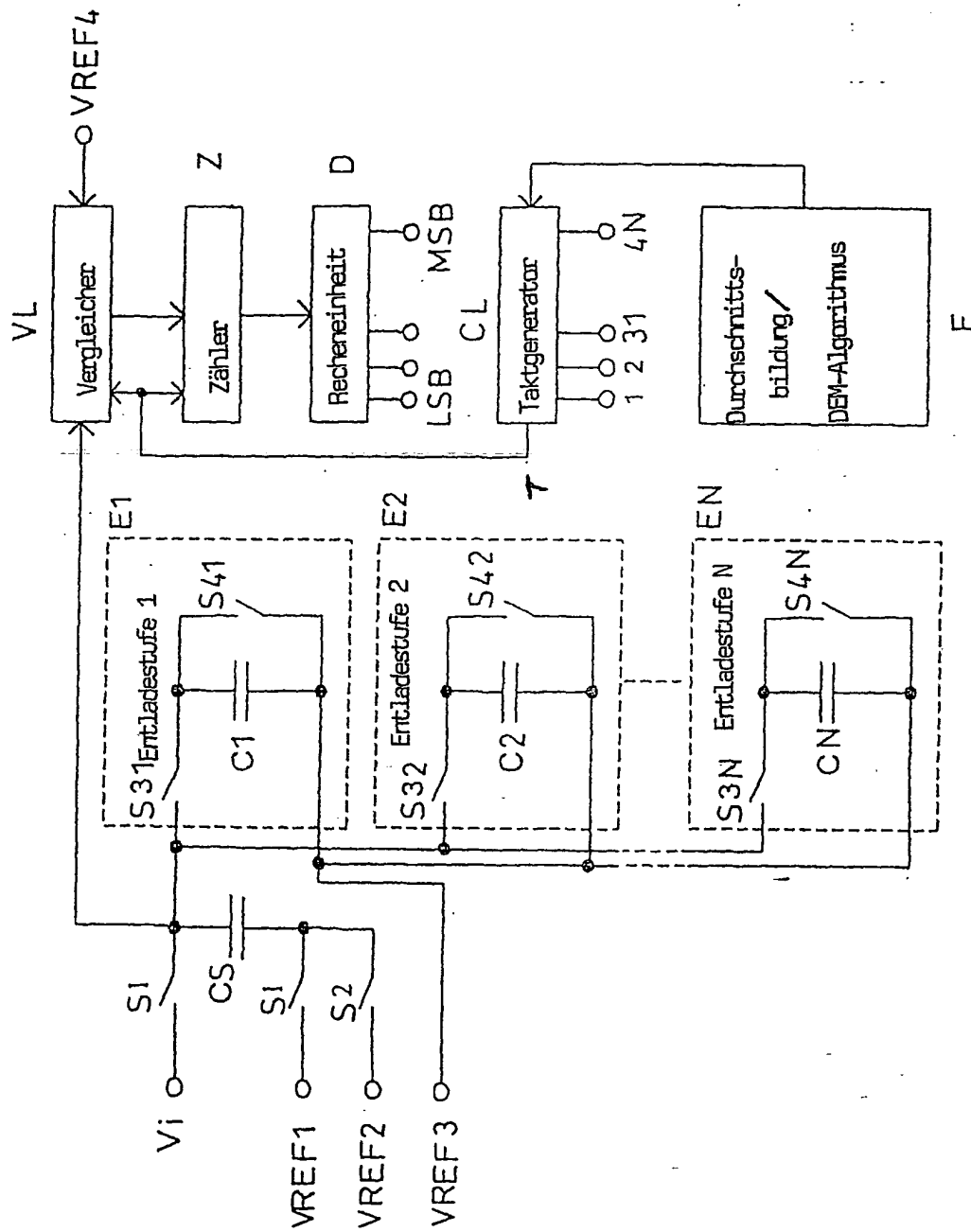


Fig. 3

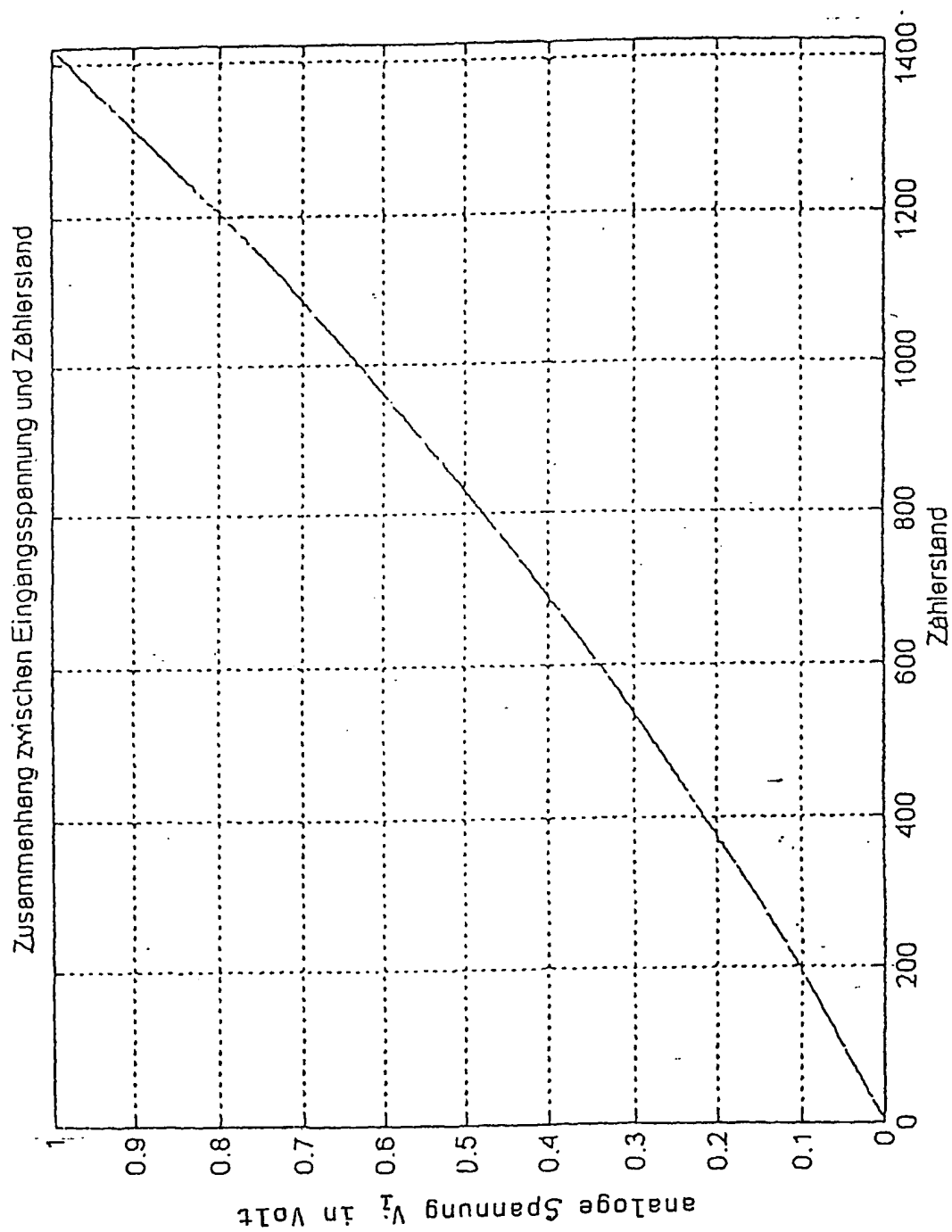


Fig. 4

